

#### PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 2001087189 A

(43) Date of publication of application: 03.04.01

(51) Int. Cl A47L 9/28 H02P 7/36

(21) Application number: 11265349

(22) Date of filing: 20.09.99

(71) Applicant: MITSUBISHI ELECTRIC

CORPMITSUBISHI ELECTRIC HOME APPLIANCE CO LTD

(72) Inventor:

YAMASHITA ERIKO IWAHARA AKIHIRO OSADA MASASHI YAMAZAKI TOMOHIRO

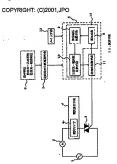
(54) INPUT CONTROLLER FOR VACUUM CLEANER

#### (57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide an input controller of a vacuum cleaner which is capable ontrolling input power to be desired one in any area and capable of always executing stable control without receiving influence from the manufacturing tolerance of a motor.

SOLUTION: Based on a phase angle target current characteristic 7 plurally existing in the whole area consisting of a plurally of stress and previously obtained as characteristic for obtaining input power to be a target in each area, an arithmetic means 12 obtains a plurality of target currents corresponding to the phase angles of a phase angle control means 11, and compares the plurality of target current to select a target current corresponding to the phase angle belongs among the plurality of target current to responding of target current to responding to the plurality of target current to the plurality of target current to a current detacting means. The phase angle belong the phase angle because the phase angle section of the phase angle bead on the comparing reduces the phase angle bead on the comparing

result of the means 12 and executes the control of the phase angle so as to make the detected current of the current detecting means 4 coincident with the target current.



#### (19)日本国特許庁(JP)

## (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開番号 特開2001-87189 (P2001-87189A) (43)公開日 平成13年4月3日(2001.4.3)

#### 審査請求 未請求 請求項の数5 OL (全 12 頁)

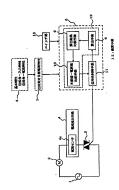
(21)出願番号	<b>特顯平11-265349</b>	(71) 出顧人	000006013
			三菱電機株式会社
(22) 山瀬日	平成11年9月20日(1999.9.20)		東京都千代田区丸の内二丁目2番3号
		(71) 出顧人	000176866
			三菱電機ホーム機器株式会社
			埼玉県大里郡花園町大字小前田1728番地1
		(72)発明者	山下 東理子
		(16/96914)	埼玉県大里郡花園町大字小前田1728番地1
			三菱電機ホーム機器株式会社内
		(74)代理人	100061273
			弁理士 佐々木 宗治 (外3名)
			具数百斤结?

# (54) 【発明の名称】 電気掃除機の入力制御装置

#### (57)【要約】

【課題】 どの領域においても目標とする入力電力になるよう制御できると共に、モータの製作交差に影響を受けることなく、常に安定した制御が可能な電気掃除機の入力制御装置を提供する。

【解決年段】 複数の領域で構成される領域全体に複数 存在し、各領域において目標とする入力電力を得るため の特性として予か求められた位租角—目標電流時程でに 基づいて、淡算手段12は位租角制制手段110位租角 に対応した目標電流を複数求め、そして、複数の目標 電流のうち、位租角の属する領域に対応した目標電流を 選択し、この目標電流を運放性日子段の機工電流を出 し、位租角制御手段11は、選手手段120比較結果 に基づき位租角を増加又は減少させて、電流検出手段4 の検出電流と目標電流とが一致するように位租角制御を 行うものである。



#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 モータに流れる電流を検出する電流検出 手段と

モータに印加される電圧の位相角を制御して入力電流を 制御する位相角制御手段と、

複数の頻繁で構成される領域企体に複数存在し、各領域 において目標とする入力電力を得るための特性として予 め次められた位相例-目電電流特性に基づき、順記位相 角制師手段の前定位相角に対応した目標電流を複数求 め、当直域数の目電電流を批算し、予り求められた関係 に基づいて前記模数の目標電流のうち、位相角の属する 領域に対応した目標電流を選択し、前記電流検出手段の 検出電影と前記目標電流とを支援する表質手段とする。

前記位相角制御手段は、前記演算手段の比較結果に基づき位相角を増加又は減少させて、前記電流検出手段の検 出電流と前記目標電流とが一致するように位相角制御を 行うことを対象とする電気掃除機の入力前得接置。 デまか買っ1 エータに強力を開発を始けてる電流を検出する電流

【請求項2】 モータに流れる電流を検出する電流検出 手段と、

モータに印加される電圧の位相角を制御して入力電流を 制御する位相角制御手段と、

複数に分割された領域の各領域等に、目標とする入力電力を得るための特性として予め求められた位相角一目標電流特性に基づき、前記位相角制御手段の前記位相角に対応した目標電流を求め、前記電流検出手段の検出電流と前記目標電流とと批較する演算手段とを備え、

前記位相角制御手段は、前記演算手段の比較結果に基づ き位相角を増加又は彼少させて、前記電流検出手段の検 出電流と前記目標電流とが一致するように位相角制御を 行うことを特徴とする電気掃除機の入力制御装置。

【請求項3】 前記複数の領域は、吸込み仕事事最大点 に対応する領域及びず3量ゼロに対応する領域を含み、 前記位相件 日報に流射性は、前記各環域においてそれ ぞれ目標とされた入力電ブー度制質を実現するための特 性であることを特徴できる許項目又は2記載の電気掃 修機の入力制御技能。

【請求項4】 前記位相角-目標電流特性は、各領域毎 にそれぞれ多項式で表現されたものであることを特徴と する請求項1乃至請求項3の何れかに記載の電気掃除機 の入力制御装置。

【請求項5】 前記ゴミ量ゼロに対応する領域の多項式 は、複数の風量をバラメークとしてすめ取められた位相 角と電流との関係において、前記ゴミ量ゼロ戦略に対応 する位相角を開始における、当該領域の目様人力電力を 実現する位相角と風量との関係から求められた複数の点 を結ぶ一心方理が、変現されたものであることを特徴と する請求項も引む血気料能機の入力前得装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】この発明は電気掃除機に係 り、さらに詳しくは吸引用モータの電流検出と位相制御 により、モータの入力電力を制御する電気掃除機の入力 制御整調に関する。

#### [0002]

【従来の技術】この種の電気掃除機の入力制御装置とし て、例えば特許2904653号公報に記載されている ものがある。これは、掃除機の風量が減少するとモータ の消費電力が減少するため、吸込み仕事率の最大点にお いて、モータに充分な電力を与えられないという問題等 を解決するために、吸込み仕事率最大点付近の入力電力 を通常より高い値に設定し、その設定値にほぼ一致すべ く制御するようにしたもので、制御手段としてモータの 電流を検知する電流検出手段と、モータの回転数を制御 する位相制御手段とを備え、風量が仕事率最大付近の 時、前記電流検出手段の検出値に基づいて入力電力を算 出し、この算出された入力電力と、目標とする入力電力 とが等しくなるよう位相角を制御するようにしている。 また、吸込み仕事率最大点付近以外の領域では、入力電 力が設定値より大きい場合、電力を下げ、設定値を超え ないよう位相角値を制御している。なお、この仕事率と は、吸込風量×真空度で表され、風量100%(ゴミ量 (1)よりも多少風量が低い状態で最大になることが知ら わている.

#### [0003]

【現場が解決しようとする問題】従来の電気措能機の入 力制物施置は以上のように構成されているので、以下の ような課題がある。まず、仕事率最大点付近以かの領域 では、入力電力が設定値より大きい場合に限り位相制的 を行うようにしているので、仮にモータの製件と差等に より設定値より小さい入力電力が加かった場合、社の場合 は他制制的が行かれずそのままの入力で運転されること となり、仕事率最大点付近だけでなく、それ以外の領域 においても入力運力が製造に変となるように制等するとい う点について配慮されていない、また、仕事率最大点付 近比りの原利電力が製造に変とするから、入力電力が 変にするまでに時間がかかると共に、安定するまでに時間 、大力電力が自爆とすると、文を対して、 スカ電力が自爆とする人の表して、大力電力が自爆となる人のである。 スカ電力が自爆とする人の大型である。大のでは、 スカ電力が自爆とする人のでは、大力電力が自爆となる人のである。 スカ電力が自爆となる人のである。人のでは、 スカ電力が自爆となる人のである。人のでは、 スカ電力が自爆となる人のである。人のでは、 スカ電力が自爆となる人のである。人のでは、 スカ電力が自爆となる人のである。人のでは、 スカ電力が自爆となる人のである。 スカ電力が自爆となる人のである。 スカ電力が自爆をよる人のである。 スカ電力が自爆となる人のである。 スカ電力が自爆となる人のである。 スカ電力が自爆をしまる。 スカ電力がある。 、まためなる。 スカ電力がある。 スカ電力がなる。 スカ電力がなる。 スカ電力がなる。 スカ電力がなる。 スカ電力がなる。 スカ電力が

【0004】この発明は上記のような課題点を解決する ためになされたものであり、どの領域においても目標と する入力電力になるよう制御できると共に、モータの製 作べ差に影響を受けることなく、常に安定した制御が可 能な電気掃除機を得ることを目的とする。

#### [0005]

【課題を解決するための手段】また、本発明に係る電気 掃除機の入力制御装置は、モータに流れる電流を検出す る電流検出手段と、モータに加加される電圧の極角を 制御して入力電流を制御する位相角制御手段と、複数の 郷政で構成される領域全体に複数存在し、各領域において目標とする入り電力を得るための特性として手か寒められた位相角・目積電流特性に基づき、位相時機例手段の位相例に対応した日標電流を複数次や、複数の目標電流と地数かられた関係に基づいて複数の目標電流のうち、位相角の属する部域に対応した目標電流とと比較さ速折り、電流接手段と登点、位相時間等段は、演算手段の比較結果に基づき位相角を推加又は減少させて、電流検出手段の機能電流と排電が、直接手段とある。

[0006]本売専門に係る電気掃除機の入力制御経歴 は、モータに流れる電流を検出する電流検出手段と、 モータに印加される電圧の位相角を制御して入力電流を 前する位相角制御手段と、推繋に分割された領域の各領 域毎に、目標とする入力電力を得るための特性として予 機能に、目標とする入力電力を得るための特性として予 度の使用のに対応した目標電流を求め、電液検出手 段の検出電流と目標電流とと比較する資菓手段とを備 よ、位租角制御手段は、領揮手段の比較結果に基づき位 相角を増加又は減少させて、電流検出手段の検出電流と 目標電流とが一数するように位相角制御を行うものであ る。

[0007]また、複数の領域は、吸込み仕事率最大点 に対応する領域及びゴミ量ゼロに対応する領域を含み、 位相角 - 目標電流特性は、各領域においてそれぞれ目標 とされた入力電力一定制御を実現するための特性である ものである。

【0008】さらに、位相角一電流特性を、各領域毎に それぞれ多項式で表現したものである。

[0009]また、ゴミ量ゼロに対応する領域の多項式 を、複数の風景をパラメークとして予め求められた位相 身と電流との関係において、ゴミ量ゼロ領域に対応する 位相角範囲内における、頻繁の目標入力電力を実現する 位相角と風量との関係から求められた複数の点を結ぶ一 次方程で表現したものである。

[0010]

【受明の実施の形態】電気掃除機の吸引モータには最大 入力電力が挟められており、また、風量100%におけ る入力電力にも上限値、下限値の規制があり、その規制 値を超えないように制御するを受がある。しかしなが ら、上述したように吸込み仕事率最大点付近で破引モー タに十分な電力を与えようとした場合、この最大力で電 力を超える可能性があるため、最大人力電力を超えない 値で入力電力一型制度を行うことが望まれている。ま 、同様に、風量100%においても、モータヒー分な 電力を与えつつ、規制値の入力電力を上限値、下限値と も超えない値で入力一定制御を行うことが望まれている。ま

【0011】そこで、以下に説明する実施の形態では、

どの領域においても目標とする人力電力に制御できることを説明する例として、吸込み仕事率最大点付近、及び それ比別の領域、ここでは減量100%付近において、 それぞれ目標とする入力電力に一定制御する場合を例に 説明する。

【0012】実施の形態1、図1はこの発明の実施の形態1の電気掃除機の入力網球配置を示す機能プロック 個、図2は図1の部列用モータの風土電流及びよ力電 力の特性図、図3は図1の駅引用モータの位相角—入力 電力特性を示す基本特性。図4は位相角ー電流特性を 示す基本特性、図5は図4を部分拡大した説明図であ る。図6は位相角均目標電源特性を示す図である。

5。 はつれば旧から、は南田交流で鑑。 2はこの南田交流で襲。 2はこの南田交流電源 1 に双方向性サイリスタラを介して接続された欧月用モータ。 4 はこの吸引用モータンに流れる電流を他出する電流検出手段であり、電流とサイトをで表しました。 カレントトランスやシャント抵抗による電圧降下法等によって電圧として検出される。 5 は電気用除機の制御部を可るマイクロコンビュータである。

【0014】6は子か実験などにより求めた基本特性で、果体的には図る一図5に各々示された基本特性を投 に、後に資達さる位用角制師子は11により位用が多 化させて吸引用モータ2を制御した額の、入力電力特性 (図示しない計画能で、速度)と電流特性(電流検出 現4で制度)である。7はこの基本特性から薬出され、 入力電力を制御するための近相角対目観流消特であ り、図4一図6に示されたものである。

(2015) 8はこの位係分付目標電流特性を近似式として被製品性すると共に、ある時点での位相角からそれ それの近似式により目標電流値を複数生計する単元 等化の近似式により目標電流値を複数生計する単純果比較 較し、例れか有效な方を目底値とする単出結果比較 較し、例れか有效な方を目底値とする単出結果比較 、10は第148上批幹に解りで有効とされた目標値と 電流検出手段の検出結果とを比較する目標値一電流値比 較手段、11は目標の流値比較手段10の比較結果 より位出角を制御する位相物側手段である。

【0016】これら算出手段8、算出結果比較手段9及 び目標値一電流値比較手段10により演算手段12が構 成され、該演算手段12及び位相角制即手段11はマイ クロコンビュータ5に設けられている。

【0017】13はスイッチ部であり、入力切り替えや 起動・停止時の操作内容をマイクロコンピュータに入力

【9018】次に、基本特性6と位相修計目標電流特性 行について図之一図6を用いて説明する。図2は晩刊用 モータの風量と電流及び入り電力の特性図であり、実線 は電流、点線はよ力電力を示す。図2の電流と入り電力 との特性図が示すように、入り電力・矩制原を実現する からには風量が破られるにつれて若干拠少するような目 標電流を設定さればよく、この目標電流の設定は、風量 とモータ特性に依存するため、掃除機の機種対応の設定 が必要であると同時に、風量の値が明らかになる必要が ある。このため、実験により図3及び図4(図5)に示 す条特件が改められた。

[0019] 図3は一つ目の基本特性の位相角一入力を 力特性であり、横軸に位相角を示し、縦軸に入り電力を 示している。また、パラメークを風量として風量100 % (ゴミ量ゼロ)から風量 8%まで (ゴミ量大)まで8 種類 (100%>a>b>c>d>e>f>g)を表記 している。

【0020】位相角0とは100%通電状態であり、位相角が増すにつれて入力電力は縁下し、また位相角0においても風量が終られるにつれて入力電圧は降下する。 さらに、風量が終い方が位相角を増やすにつれて入力電力が降下する割合が多いことが示されている。

【0021】図4は二つ目の基本特性の位相角一電流特性、図5は図4を部分拡大図で、縦軸の電流値は電流検 出手段4の出力であり、横軸の位相角、風量パラメータ は図3と同じである。

[0022] これらの特性を用いて、人力一定前線を実 取するための目標電流算出式を算出する。なお、入力一 定制線を必要とする領域は、前述したように展走100 が付近(領域1aとする)と吸込み仕事率最大点付近 (領域2とする)との2領域なり、ここでは、風量1 09分付近での目標入力電力値を例えばWHとし、以下 にそれぞれの目電力が重かりませいとし、以下 にそれぞれの目標の力値を努力はWHとし、以下 にそれぞれの目標の力値を要求するための目標電流算出 式の算出方法について図るを参照しながら説明する。 100231 (1) 隔量100分付折

ここでは、風量100%から風量100% 付近上する。この風量りの散逆は、以下で詳違するが 付近となる。この風量りの散逆は、以下で詳違するが異 である風量はに近後しない風量であることを目安として 設定される。なせなら、この風量間に余裕がないと、す させち見縄入門の上でしている風量であることを目安として させる風量間に余裕がないと、急激に電力を増加させる こととなり、帯らかな入力電力遷移が得られなくなって しまうからである。

 $\{0024\}$ ここで、目標人力電力として例えばWLを 設定(図3にて構成で示す)すると、設定した人力電力 WLと風速100~風速ととの交点(WL100、WL a、WLb)から、目標として設定した入力電力の にたした位相角 (0116) の (0116) の (0116) ではたるとかできる。この目標入り電力WLに対応する位指物配形(0116) の (0116) を領域11aとする。な 以図の領域12 には、風速109%から世事場大大な 付近とされる風速に至るまでの領域2 地とうも、 な が以上に対応するに対応する目標入り電力 が以上に対応する目標入り電力 の (0116) の wHd ~θωL100 ) である。

### (2011) / (C. O.#.) (2011)

【0026】この領域1の目標電流算出式は $y=a x^1$   $-b x + c 等の二次の近域で表すことができる。なか、この二次方程式のうち、<math>\theta_{w1x} \sim \theta_{w1x}$  の範囲が入力電力をVLC一定制御するための特性であり、 $\theta_{w1x} \sim \theta_{w1x}$  の範囲は入力電力をVLC一段制作となる。但し、VLH科のに海くための特性となる。但し、VLH科の信仰であり、 $\theta_{w1x} \sim \theta_{w1x}$  のを囲ま入力電力をVL一科研究のである。

【0027】(2)仕事率最大点付近

【0029】なお、この領域2の目標電流算出式は領域 1と同様、y=ax<sup>2</sup> - bx+c等の二次の近似式で表 かすことができる。但し、yは目標電流値、×は位相角 値。a、b、cはそれぞれ定数である。

[0030]以上のようにして求めた本実施の形態1の位相角対目標電流特性を図らに示す。図の大線は名領域に対応する特性を示している、以下、この大線で示される特性を目標電流特性CTMと記す。なお、図に示したように目標電流特性CTMはCTM1とCTM2のうち各位相角において小さい方の特性となっている。

【0031】このように、ある一定の目標入力電力、上 記の例で説明すると目標入力電力WHXはWLを得るた めには、位相角と電流との関係が目標電流特性CTMとなるよう位相制脚を行えばよく、この関係を算出手段8 に記憶させ、マイクロコンピュータラにより処理を行え ばよい、具体的には、各領域にわける目標電流異由式を 算出手段8に記憶させ、算出された値のうち、小さい方 を選択して目標電流値CTMとし、各種処理を行えば良いこととなる。

【0032】図7は本発明の実施の形態1の動作フローチャートである。以下、図7を参照しながら本実験の形態1の動作について説明する。たお、以下では、領域1の目標電流費出式による目標電流をCTM1、領域2の目標電流費出式による目標電流をCTM2と記す。ステップS10のでは、動作スイッチ部134種件後の初期位相角値とWSをセットする。この初期位相角値PWSは、図5に示すように目標電流機をFWBに展置100の特性カーブとの変点に対ける位相角値とWISをである。

[003] ステップS101では、ステップS100でセットされた位相角値に基づいて、位相角側伸手段1 及び欠折向性サイリスク3により吸引用モーク2が位相制削運転される。ステップS102では、ステップS101で吸引用モーク2に流れる電流を電流使出手段4 によって検出し、検出された電流CTを目標値一電流値比較手段10に送る。

[0034]また、ステップ5103度バステップ5100でセット された初期位相角値PWSに対応する目標電流値CTM 1及びCTM2を算出し、裏出結果比較手段9に送る、「00351ステップ5103では、ステップ5103 及びステップ5103 以近ステップ5103では、ステップ5103 でCTM 1及びCTM2の大小を算出結果比較手段9へ上送られてCTM1及びCTM2の大小を第出結果比較手段9で比較し、CTM1の方が小さければステップ5106でCTM1を目標電流CTMとし、CTM2の方が小さければステップ510でCTMと登目機電流CTMとし、目標電流CTMを目標では同じませた。

【0036]ステップS108では、目標値一電流値比較手段10によりステップS102で使用した電流でした、ステップS100名だはステップS10で設定した目標電流値CTMとを比較する。CTとCTMとが等しければ位相角質的運転S101に戻り、等しぐればステップS10でで1としての方が小さければステップS110へ進んで位相角制御手段11により依相角値を1hex(hex:16並、1hex=1度x1号数としてステップS101の位相角制御運転へと戻り、CTMの方が大きければステップS111へ進んで位相角制御手段11に入り依相角値を1hex年間を1が大きければステップS111へ進んで位相角制御運転を110に戻る

【0037】以下、図5を参照しながら具体的例で説明 する。例えば、ゴミ溜まり等によって風量100%より 低い風量aで運転されているとした場合、まずはステッ プS100で設定された位相角PWSで位相制御運転を 行われ(S101)、そして、この時の電流CTを検出 し(S102)、位相角PWSにおけるCTM1とCT M2において小さい方を目標電流CTMとし(S102 ~S107)、当該目標電流CTMと電流CTとの比較 が行われる(S108)。位相角PWSにおける電流C Tは、ここでは風量aで運転されているためCTalであ り目標電流CTM<sub>Pws</sub> より小さい。このため、ステップ S110へ進み、位相角値×を1he×減らしてステッ プS101へと戻る。ステップS101では、ステップ  $S110で1hex滅らされた位相角値<math>\theta x$  で位相角制 御運転を行い(S101)、同様にしてステップS10  $2\sim S111$ の処理を行う。すなわち位相角 $\theta x$ での目 標電流CTMa、が算出され、これと位相角 $\theta$ ×における 風量 a での検出電流C Tag との比較が行われ、その比較 結果に基づき上記と同様の位相角制御が行われる。

[00] 83] これんの処理の協り返したより、機能電流 CTと目標電流CTMとが一款するよう位相角制御が行 われ、目標電力を実現できる。すなわら、風量に応じた 目標電流となるように位相角制制が行われ、掃除が進ん なざる難さりたよって風量が変化し、風量が仮に化し、風量が仮に化し、風を まで絞られても、その風量に応じた位相角制御が行わ れ、一定の電力(目標電力WL)に一定削削が実現できる。

。。 【0039】図8に実施の形態1により得られた入力電 力特性の例を示す、機能は重素、縦能は入力電力であ 。 陸示のように、二種類の目標電か IV、WHにおい て、各ペー定の入力電力が得られることが確認できた。 なお、風量 g (m²/min) 以下は全通電(位相角 0) 側板である。

(1) 内側である。 (100401) このように、本実施の形態1によれば、名 側端降に、目標とする人力電力を得るための目標電流算 出式を求め、当該目標電流算出式に基づく位相制御を行 うことにより、との領域においても目眼とする人力電力 に制御可能となる。従って、以上に説明したように、複 数 (ここではWLとWHの2つ)の目標入力電力に対して を名一定の入力電力を確実に実現することも可能とな り、ご 基や被博物面状態に応じて入力電力及び販量を 効率的にコントロール可能となった。また、入力電力を 以上でする領域からWHとする領域や、悪疹する際、当該 2つの目標入力電力間に風量的余裕があるため、位相角 が急減に変化するとよる突入電流を防止でき、消ら かな大力電力運移が得られる。

[0041]また、第出手段8は、あらかじめぶかた特性に落づき目標電流特性として数式化した近似式を記憶 は、目標電流値でTMを算出するようにしたので、電源 電圧変動、モーラ特性パラツキ、及び電流センサ精度パ ラツキにより風量特性が位用均目目標電流特性CTMか シ外れても数式化により全風量特性頻吸をカバーできる ため、安定した好適な入力制制を行うことができる。 [0042]実施の形態2、前述の実施の形態1において、領域1の目標電流算出式を、領域1和内の3点と領域1と2との境目となる点を通る二次方程式としたが、領域1由と、領域1内の領域1aを除ぐ領域とで別々に目標電流算出式を設定し、2つの一次方程式で表現しても良い。

[0044]図らに本実施の形態2の位相角対目概電流 特性(CTM1-1、CTM1-2及びCTM2)を示 す。図の太線が分乗域に対応する特性を示している。以 下、この太線で示される特性を目標電流特性CTMと記 す。なお、何れの位相角においても中央に位置する特性 日間電流特性CTMとなっている。このため、位相角 制御を行う場合、目標電流集出式で算出された目標電流 値のうち、中央の目標電流値を目標電流CTMとすれば よい。

【0045】図10は本実施の形態2の処理の流れを示すフローチャートである。以下、図10を参照しながら本実施の形態2の動作について説明する。

[0046] ステップS200では、動作スイッチ部3 場件性後の初期位相角値として、位相前郷手段11に初 期位相角値PWSをセットする。この初期位相角値PW Sは、図9に示すように目標電流特性CTMと風量10 0%の特性カーブとの交点における位相角値のulio。が 影定される。

【0047】ステップS201では、ステップS200でセットされた位相角値に基づいて、位相角制即手段1 及び水方向性サイリスタ3により吸引用モータ2が位相制脚運転される。ステップS202では、ステップS201で吸引用モータ2に流れる電流電電流検出手段4 によって検出し、検出された電流CTを目標値一電流値比較手段10に送る。

【0048】また、ステップS203、ステップS20 4及びステップS204では、第出手段8によりステッ アS200でセットされた初期位相角値PWSに対応す も目標電流値CTM1-1、CTM1-2及びCTM2 を第出し、第出結果比較手段のに送る。

【0049】ステップS206では、ステップS20

3、ステップS204で算出結果比較平69へと送られたCTM1-1、CTM1-2の大小を事出結果上較年 例の予比較し、CTM1-1の方が大きければステップ S208でCTM1-1を目標電流CTMとし、CTM 1-20方が大きければステップS207で更にCTM 1-2とCTM2の大小を比較し、CTM1-2の方が 小さければステップS209でCTM1-2を目標電流 CTM20大小を比較し、CTM1-2の方が 小さければステップS209でCTM1-2を目標電流 CTM2し、CTM2の方が小さければステップS21 0でCTM2とを目標電流CTMとする。このようにして 算出された目標電流CTMを目標値一電流比較手段10 に満名。

【0050】ステップS211では、目標値一電流値比較手段10によりステップS202で独山した電流でと、ステップS208、S209またはステップS210で設定した目標電流値でTMとを比較する。CTとCTMとか等しけは位租均時的運転S201に戻り、等しくなればステップS212でTとCTMの大小を比較し、CTの方が小さければステップS213へ進んで位租均時期運転S101心に戻り、CTMの方が大きければステップS214へ進んで同じく位抵角時期呼段11により位相角性を14年に戻り、CTMの方が大きければステップS214へ進んで同じく位抵角時期呼段11により位相角性を14年に表現してに抵角時期呼段11により位相角性を14年に表現してに抵角時間手段11により位相角性を14年に表現してに表現してに

【0051】このようステップS201~ステップS2 14を終り返し行うことにより、実施の形態1と同様、 他出電流で15日職電流で714とが一致するように位相 均制時が行われ、目積入力電力を実現できる。すなわ ち、展場に応じた目標電流となるように位相角制制が行 力れ、総約で組んでする密まりたよって風量が変化し、 風量が板に風量りまで絞られても、その風量に応じた位 相角制制が行われ、一定の電力(目標入力電力WL)に 一位機能が実現できる。

[0052] このように本実施の形態2では、入力電力 化Lに一型制算を姿要とする風量100分付近の領域1 ねと、この領域1 aから領域1へ入力電力を選がる めの領域とにおいて、それぞれ別々に目標入力算出式を 設定するようにしたので、風量100分付近の領域での 入力電力一定制御を実現する目標入力算出式をより正 確に設定することができる。そうに、目的の質なる2つ の領域に分割して各領域等に目標電流運用式を設定する ようにし、且つ当該目標電流運用式を受診する で、より簡便に設定することができる。

【0053】なお、上記各実施の形態では、こででは実施の形態では、こででは実施の形態で2を例に説明するが、複数求められた目標電流の中から、予め求められた関係(すなわち名位租別において集出された複数の目標電流のうち、中央値を選択)に表づいて位租角における目標電流を選択するようにしたので、各領域の項目、すなわち位租角対目標電流特性 CTMI-1、CTMI-2及びCTM2との交点となん程相を設定しなくと、人を相乗り直標電流等

(CTM1-1, CTM1-2, CTM2)を設定(記 他)しておくだけて前記時底に基づき条領域に対応する 目標電流を選択することができる。なお、ここで説明した効果は得られなくなってしまうが、各領域の場目とな る位相角を設定して、目標電流特性CTMから直接目標 電流を求めるようにしてももちろ人民く、荷れの方法を 採用しても目標とする入力電力に一定制御を行うことができょ

【0054】なお、上記各実施の形態では、位相角制御の際1 hexずつ増減させる場合を例に示したが、これに限られたものではなく、要するに位相角を少しづつ増減させればよい。

[0055]また、上記冬美穂の形態では、目電電流算 出式を一次方程式又は二次方程式とした場合を例に説明 したが、これに限られたものではなくその他の多項式で 表現されたものでももちろん良い、例えば図8に示す実 競結果と照らし合わせて数数な多項式を求め、当該多項 式を目標電流第出式としても良く、この場合、更に正確 な入力電力制御が可能となる。

入力制御装置は、モータに流れる電流を検出する電流検

#### 【0056】 【発明の効果】以上のように本発明に係る電気掃除機の

出手段と、モークに印加される電圧の位相角を制御して 入力電流を制御する位相角制御手段と、複数の領域で構 成される領域全体に複数存在し、各類域において目標と する入り電力を得るための特性として予め次かられた位 他内がたした目職電流を複数交か、複数の目標電流を上 地の大力を引き、位相角制御手段の位相角 し、予か変められた関係に基づいて複数の目標電流のう ち、位相角の属する領域に基づいて複数の目標電流のう ち、位相角の属する領域に対応した目標電流を選択し 競技機能手段の機能電流と目標電流を選択し 限とを備え、位相角制御手段は、流算手段の比較結果に 基づき位相角を増加とは決めさせて、電流検出手段の構 出電法と目標電流と一数するように位相角制御を行う

ようにしたものである。 「0057」本等時に係る電気掃除機の入力制御装置 は、モータに流れる電流を検出する電流検出手段と、モ ータに加加される電圧の批判を制御して入力電流を制 がする位相角制御手段と、複数に分割された関域の各領 地毎に、目標とする入力電力を得るための特性として予 か求められた位相角・目標電流特性に基づき、位組角側 御手段の位相角に対応した目標電流を表め、電流検出手 段の接ば電波と目電電法とと比較する過算手段とを備 、位相角側部手段は、液準子段の上微粒果形立を含む

ス、位相判制御手段は、演算手段のLT収給米に差づさい 相角を増加又は減少させて、電流検出手段の検出電流と 目標電流とが一致するように位相角制御を行うようにし たものである。

【0058】その結果、どの領域においてもそれぞれ目標とする入力電力に制御可能となる。従って、複数の目標入力電力に対して各々一定の入力電力を確実に実現す

ることも可能となり、ゴミ星や被掃除面状態に応じて入 力能力及び風量を効率的にコントロールすることができ る。また、前者の電気掃除機の入力削減装置の場合、各 領域の境目、すなわらそ位相句。目標電流特性の交点と なる位相角を設定しなくとも、予め求められた原係に基 づれて凝数の目極電流の中から、各領域に対応する目標 電液を要根することができる。

[0059]また、複数の機能は、吸込み化率率数大点 に対応する機域及びずる量ゼロに対応する機域を含か、 位相角 — 目標電流特性は、各機域においてそれぞれ目標 とされた人力電力一定制御を実現するための特性である ので、吸込み化率が最大点が近辺がゴミ量ゼロ機能 いてそれぞれ目標とする入力電力に一定制御が可能とな

【0060】さらに、位相角一目標電流特性は、各領域 毎にそれぞれ多項式で表現されたものであるので、当該 多項式を実験結果(入力電力特性)と照らし合わせて求 かられた最適な多項式とすれば、更に正確な入力電力制 御が可能となる。

【0061】また、ゴミ量ゼロに対応する領域の多項式は、複数の風量をイフェークとして予め求められた位相 角と電流との関係において、ゴミ量ゼロ領域に対応する 位相角範囲内における、領域の目標入力電力を実現する 位相角に風量との関係から求められた複数の点を結ぶ一 成方程式で表現されたものであって、ゴミ量では において更に正確に入力電力制御が可能となり、また、 多項式を一次式方程式とすることで、簡便に設定ができ る。

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】 本発明の実施の形態1の電気掃除機の入力制御装置を示す機能ブロック図である。

【図2】 図1の吸引用モータの風量と電流、及び風量 と入力電力の特性図である。

【図3】 図1の吸引用モータの位相角-入力電力特性 を示す基本特性図である。

【図4】 図1の吸引用モータの位相角ー電流特性を示す基本特性図である。

【図5】 図4を部分拡大した説明図である。

【図6】 本発明の実施の形態1の位相角対目標電流特 性(目標電流算出式CTM)を示す図である。

【図7】 本発明の実施の形態1の動作フローチャート である。

【図8】 本発明の実施の形態1の電気掃除機の入力制 御装置によって得られた入力特性図である。

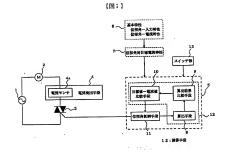
【図9】 本発明の実施の形態2の位相角対目標電流特性(目標電流算出式CTM)を示す図である。

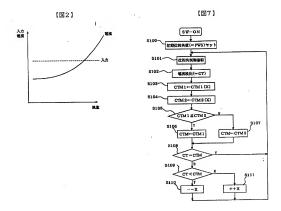
【図10】 本発明の実施の形態2の動作フローチャートである。

#### 【符号の説明】

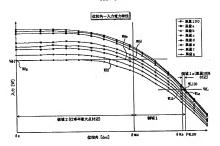
4 電流検出手段、7 位相角対目標電流特性、11

位相角制御手段、12 演算手段。

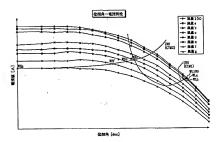




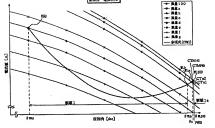




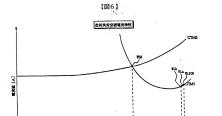
### 【図4】





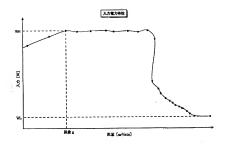


【図5】

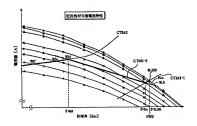


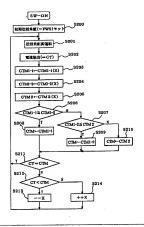
8 Mb 8 M100





# 【図9】





#### フロントページの続き

(72)発明者 岩原 明弘

埼玉県大里郡花園町大字小前田1728番地1

三菱電機ホーム機器株式会社内

(72)発明者 長田 正史

東京都千代田区丸の内二丁目2番3号 三 菱電機株式会社内 (72)発明者 山崎 友寛

埼玉県大里郡花園町大字小前田1728番地1 三菱電機ホーム機器株式会社内

Fターム(参考) 3B057 DA02

5H575 AAO8 BBO2 BB10 DD01 DD08 EE20 GG04 HA14 HB01 JJ03

KK06 KK09 LL22